MEC' PCT/PTO 08 OCT 2004

(12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES 2004 PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum Internationales Büro



(43) Internationales Veröffentlichungsdatum 21. Oktober 2004 (21.10.2004)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer WO 2004/090313 A1

(51) Internationale Patentklassifikation⁷: G01F 1/76, F02D 41/26

F02D 41/18.

GOIF 11/0, F02D 41/20

PCT/EP2004/002600

(22) Internationales Anmeldedatum:

(21) Internationales Aktenzeichen:

12. März 2004 (12.03.2004)

(25) Einreichungssprache:

103 16 291.7

Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache:

Deutsch

(30) Angaben zur Priorität:

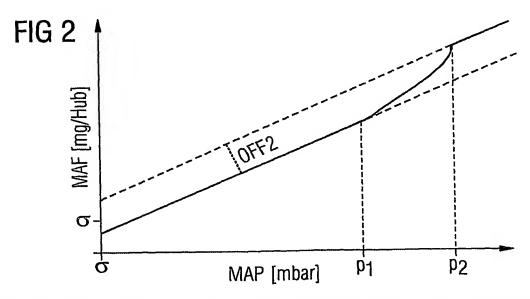
9. April 2003 (09.04.2003) DE

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US): SIEMENS AKTIENGESELLSCHAFT [DE/DE]; Wittelsbacherplatz 2, 80333 München (DE).

- (72) Erfinder; und
- (75) Erfinder/Anmelder (nur für US): DINGL, Jürgen [AT/DE]; Rotdornweg 34, 93055 Regensburg (DE). HENN, Michael [DE/DE]; Heinrich-von-Kleist-Strasse 2, 38165 Lehre (DE).
- (74) Gemeinsamer Vertreter: SIEMENS AKTIENGE-SELLSCHAFT; Postfach 22 16 34, 80506 München (DE).
- (81) Bestimmungsstaaten (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare nationale Schutzrechtsart): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM,

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

- (54) Title: METHOD FOR CONTROLLING A COMBUSTION ENGINE
- (54) Bezeichnung: VERFAHREN ZUR STEUERUNG EINER BRENNKRAFTMASCHINE



(57) Abstract: The inventive method takes into account the residual gas exiting the cylinder in order to reliably determine the induced air mass. To this end, the dependency of the induced air mass on the induction pressure is subdivided into three regions of which the middle region is modeled as a non-linear dependency of the induced air mass on the induction pressure.

(57) Zusammenfassung: Das erfindungsgemässe Verfahren berücksichtigt für eine zuverlässige Bestimmung der angesaugten Luftmasse das aus dem Zylinder austretende Restgas. Hierzu wird die Abhängigkeit der angesaugten Luftmasse von dem Ansaugdruck in drei Bereiche unterteilt, von denen der mittlere Bereich als nicht-lineare Abhängigkeit der angesaugten Luftmasse von dem Ansaugdruck modelliert wird.

04/090313



TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW

(84) Bestimmungsstaaten (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare regionale Schutzrechtsart): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), eurasisches (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PL, PT,

RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Veröffentlicht:

- mit internationalem Recherchenbericht

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen. Beschreibung

Verfahren zur Steuerung einer Brennkraftmaschine

Die vorliegende Erfindung betrifft ein Verfahren zur Steuerung einer Brennkraftmaschine, die einen Ansaugtrakt mit mindestens einem Zylinder, einem Abgastrakt und dem Zylinder zugeordnete Ein- und Auslassventile besitzt.

Bei Verbrennungskraftmaschinen kommt es beim Öffnen der Einlassventile zum Rückströmen von Restgas in den Ansaugtrakt. Die Frischluft zur Befüllung des Zylinders enthält also einen gewissen Anteil an Restgas, der bei der Berechnung der Frischluftmasse zu berücksichtigen ist.

Aus DE 198 44 085 C1 ist ein Verfahren zur Steuerung einer Brennkraftmaschine abhängig von einem Abgasdruck bekannt. Das Verfahren schließt den Schritt ein, einen Saugrohrdruck in dem Ansaugtrakt und den Luftmassenstrom in einen Zylinder modellgestützt zu berechnen. Für den mittleren Abgasdruck während der Ventilüberschneidung wird ein Korrekturfaktor vorgesehen, der abhängig von einem Schwerpunktwinkel der Ventilüberschneidung ist.

Aus EP 1 030 042 A2 ist ein Verfahren zur Bestimmung der Zylinderbefüllung bei ungedrosselten Verbrennungsmotoren bekannt. Bei diesem Verfahren wird berücksichtigt, dass das vor dem oberen Totpunkt in den Ansaugkanal zurückgeschobene Restgas nach dem Ansaugvorgang erst wieder angesaugt wird. Unter Annahme eines sogenannten Propfenmodells wird die vor dem oberen Totpunkt liegende Einlassventilfläche verdoppelt und von der maximalen Ventilöffnungsfläche abgezogen.

Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren zum Steuern einer Brennkraftmaschine bereitzustellen, dass das in den Ansaugtrakt zurückströmende Restgas mit einfachen Mitteln

15

20

25

30

35

zuverlässig bei der Bestimmung der Frischluftmasse berücksichtigt, insbesondere bei Ventilüberschneidung.

Erfindungsgemäß wird die Aufgabe durch ein Verfahren mit den Merkmalen aus Anspruch 1 gelöst. Vorteilhafte Ausgestaltungen bilden den Gegenstand der Unteransprüche.

Bei dem erfindungsgemäßen Verfahren sind zwei kritische Werte für den Saugrohrabsolutdruck vorgesehen, bei denen sich die im Modell berechnete aufgenommene Frischluftmasse in ihrer Abhängigkeit ändert. Unterhalb des ersten und kleineren kritischen Werts wird die aufgenommene Luftmasse als proportional zu dem Saugrohrdruck bestimmt. Je höher der Saugrohrdruck um so größer ist die aufgenommene Frischluftmasse. Oberhalb des zweiten kritischen Saugrohrdruckwertes wird die aufgenommene Frischluftmasse erneut als proportional zu dem Saugrohrdruck angenommen. Allerdings wird in diesem Bereich zu dem sich aus der Proportionalität ergebenen Frischluftmasse noch ein konstanter Wert hinzuaddiert. Der Proportionalitätsfaktor kann hierbei gleich oder unterschiedlich sein. In einem Übergangsbereich zwischen den kritischen Werten wird die aufgenommene Frischluftmasse als nicht-linear abhängig von dem Saugrohrdruck modelliert. Bei dem erfindungsgemäßen Verfahren wird die Abhängigkeit der aufgenommenen Frischluftmasse von dem Saugrohrdruck in zwei lineare Abschnitte unterteilt, zwischen denen ein nicht-linearer Verlauf vorgesehen ist.

In einer bevorzugten Ausgestaltung wird die einströmende Luftstrommasse in dem Zwischenbereich abhängig von dem Quotienten aus Saugrohrdruck und Abgasgegendruck bestimmt. Dieser Abhängigkeit liegt die Überlegung zugrunde, dass einströmende Frischluft und ausströmendes Restgas sich an dem Einlassventil wie an einer Drosselstelle verhalten, so dass die Durchflussmenge im wesentlichen vom Druckquotienten abhängt. Bevorzugt wird der von dem Quotienten abhängige Wert mit einem von der Drehzahl und der Ventilüberschneidung abhängigen Faktor multipliziert.

Ferner hat es sich für den Übergangsbereich als vorteilhaft erwiesen, den nicht-linearen Verlauf abhängig von der Ventil- überschneidung und der Motordrehzahl zu bestimmen.

5

10

15

In einer bevorzugten Weiterführung des erfindungsgemäßen Verfahrens wird der Proportionalitätsfaktor zwischen einströmender Luftmasse und Saugrohrdruck von der Drehzahl und/oder der Position der Kurbelwelle beim Schließen der Einlassventile abhängig gemacht. Um die Verschiebung zwischen den linearen Bereichen zu modellieren, hat es sich in einer Weiterführung des erfindungsgemäßen Verfahrens als besonders vorteilhaft erwiesen, eine erste und zweite Konstante vorzusehen. Beide Konstanten sind von der Drehzahl abhängig, wobei die erste Konstante abhängig von einem Wert für die Ventilüberschneidung ist, während die zweite Konstante von der Position der Kurbelwelle beim Schließen der Auslassventile abhängt.

In einer bevorzugten Weiterführung des erfindungsgemäßen Ver20 fahrens wird zusätzlich zur Bestimmung der in den Zylinder
einströmenden Frischluftmasse ein von der Strömungsgeschwindigkeit in dem Saugrohr abhängiger Druckverlust berücksichtigt. Diesem Korrekturterm für die Luftmasse liegt die Überlegung zugrunde, dass eine mit großer Geschwindigkeit durch
25 das Ansaugrohr strömende Luftmasse einen quadratisch von der
Strömungsgeschwindigkeit wachsenden Druckverlust erfährt.
Dieser Zusammenhang wird für ideale Flüssigkeiten durch die
BERNOULLI-Gleichung beschrieben.

Zur Umsetzung des Verfahrens hat es sich als vorteilhaft erwiesen, den von der Strömungsgeschwindigkeit abhängigen Druckverlust abhängig von einer oder mehrere in einem Steuergerät abgelegten Variablen zu berücksichtigen. Bevorzugt wird hierbei die Geometrie, der Rohrwiderstand, Position einer

35 Drallklappe, Ventilhub usw. berücksichtigt.

25

Nachfolgend wird das erfindungsgemäße Verfahren an einem bevorzugten Ausführungsbeispiel näher erläutert. Es zeigt:

- Fig. 1 eine schematische Ansicht einer Brennkraftmaschine,
- Fig. 2 Verlauf der in einem Zylinder einströmenden Luftmasse abhängig von dem Ansaugrohrdruck und
- Fig. 3 ein Blockschaltbild zu dem erfindungsgemäßen Ver10 fahren.

Figur 1 zeigt eine Brennkraftmaschine 10 mit einem beispielhaften Zylinder. Selbstverständlich kann das erfindungsgemäße Verfahren auch bei Brennkraftmaschinen mit mehr als einem Zylinder eingesetzt werden. Über einen Ansaugtrakt 12 wird Frischluft angesaugt. Von der Frischluft wird über einen Temperatursensor 14 die Temperatur erfasst. Die eintretende Luftmasse wird beispielsweise durch den Luftmassensor 16 gemessen. Es ist ebenfalls möglich, statt eines Luftmassensor sensors einen Drucksensor als Lastsensor vorzusehen, der zwischen Drosselklappe und Einlassventil positioniert ist. Eine Drosselklappe 18 steuert den Luftmassenstrom in den Einlasstrakt. Zur besseren Regelung wird von einem Sensor 20 die Winkelposition der Drosselklappe gemessen.

Über ein Einlassventil 22 tritt die Frischluft in den Zylinderinnenraum 24 ein.

Der Zylinder 26 ist schematisch dargestellt und besitzt einen Kolben 28 mit einer Pleuelstange 30, die die Kurbelwelle 32 antreibt. Die Drehzahl der Kurbelwelle 32 wird von einem Drehzahlsensor 34 erfasst.

Die Kraftstoffeinspritzung ist in den Figuren nicht näher 35 dargestellt. Der eingespritzte Kraftstoff wird über die Zündeinrichtung 36 gezündet. Nach der Zündung wird das Restgas über das Auslassventil 38 in den Abgastrakt 40 entlassen. Im Abgastrakt misst eine Lambdasonde 42 den im Abgas enthaltenen Sauerstoffgehalt.

Die Steuerung der Brennkraftmaschine erfolgt über eine Motorsteuerung 44. Als Eingangsgrößen liegen an der Motorsteuerung 44 die Drehzahl, der Drosselklappenwinkel, der Sauerstoffgehalt und die Umgebungstemperatur der angesaugten Frischluft an. Ferner liegt auch der gemessene Wert für die angesaugte Frischluft an.

10

30

35

Figur 2 zeigt den Modellansatz zu dem Luftmassenstrom in den Zylinder abhängig von dem Druck im Ansaugrohr. Ist ein Druck im Ansaugrohr kleiner als der erste kritische Druck P1, so wird der angesaugte Luftmassenstrom als proportional zu dem Ansaugdruck modelliert. Beachtet man die gesetzten Nullpunkte entlang der Achsen, so ist zu erkennen, dass ein Luftmassenstrom in den Zylindern erst ab einem gewissen Mindestansaugdruck einsetzt.

Oberhalb des zweiten kritischen Drucks P2 wird die angesaugte Luftmasse wieder als proportional zu dem Ansaugdruck bestimmt. Hierbei ist die Gerade, die dem Luftmassenstrom folgt, gegenüber der ursprünglichen Geraden um einen Betrag OFF2 verschoben. Die Geraden sind nicht notwendig parallel, sondern können auch unterschiedliche Steigungen aufweisen. Im Übergangsbereich zwischen dem Druck P1 und P2 liegt ein

nicht-lineares Verhalten vor, das in Form einer PSI-Funktionalität vom Quotienten des Ansaugdrucks zu dem Abgasdruck abhängt. Der Wert des Offsets OFF2 hängt von der Drehzahl, der Ventilüberschneidung VO und der Quotient aus Saugrohrabsolutdruck und Abgasdruck ab.

Im Gegensatz zu bisherigen Berechnungen für die in den Zylinderinnenraum 24 einströmende Luftmasse berücksichtigt das erfindungsgemäße Verfahren, dass während der Überschneidungsphase zurückströmende Restgas in der Massenbilanz. Für diesen beim Öffnen des Einlassventils rückströmenden Anteil sind die Ventilsteuerzeiten, das Verhältnis zwischen Ansaugdruck- und Abgasgegendruck - dieser entspricht zu diesem Zeitpunkt etwa dem Brennraumdruck - und die Zeit während der diese Bedingungen herrschen von Bedeutung.

5

Figur 3 zeigt ein Blockschaltbild zu dem erfindungsgemäßen Verfahren. Bevor dieses Blockschaltbild näher erläutert wird, soll das dem Blockschaltbild zugrundeliegende physikalische Modell beschrieben werden.

10

15

Der Massenstrom in dem Zylinder ist allgemein eine Funktion der Drehzahl, des Drucks im Ansaugtrakt P_{im} , der Nockenwellenposition beim Schließen der Einlassventile ES und der Nockenwellenposition beim Schließen der Auslassventile AS. Um diese komplexe Abhängigkeit für die Steuerung der Brennkraftmaschine geeignet zu parametrisieren, hat sich folgender Ansatz als besonders vorteilhaft erwiesen:

$$\frac{dm_{\text{cyl,0}}}{dt} = \eta_s (N, \text{ES}) \cdot p_{\text{im}} - \eta_{\text{ol}}(N, \text{VO}) - \eta_{\text{o2}}(N, \text{AS}) + \eta_{\text{bf}}(N, \text{VO}) \cdot g\left(\frac{p_{\text{im}}}{p_{\text{ox}}}\right).$$

20

25

Bei diesem Ansatz stehen die Drehzahl N als Messgröße, der Saugrohrabsolutdruck p_{im} und Abgasgegendruck p_{ex} als Messgrößen zur Verfügung oder werden von der Motorsteuerung als Modellwert berechnet. Mit VO wird die Ventilüberschneidung bezeichnet, wobei die Nockenwellenposition gemessen oder im Modell berechnet sein kann.

30

Bei diesem Ansatz können die einzelnen Werte in Kennfeldern abgelegt werden und zur fortlaufenden Berechnung von $dm_{\text{cyl,0}}/dt$ sowie p_{im} verwendet werden. Der Verlauf der Kennlinien wird für eine Brennkraftmaschine durch Rastervermessung bestimmt oder mittels gezielter Auswahl von bestimmten Betriebspunkten, beispielsweise mittels Designs of Experiments (DOE) ermittelt.

20

25

30

35

Bei der Berechnung der Steigung $\eta_{\rm S}({\rm N,ES})$ sowie der konstanten $\eta_{\rm OI}({\rm N,VO})$ und $\eta_{\rm OZ}({\rm N,AS})$ werden im wesentlich die niedrigen bis mittleren Saugrohrabsolutdrücke berücksichtigt. Der dominierende Anteil für den Luftmassenstrom in dem Zylinder ergibt sich zu:

$$\frac{dm_{\text{eyl,01}}}{dt} = \eta_s \left(N, ES \right) \cdot p_{\text{im}} - \eta_{\text{ol}} \left(N, VO \right) - \eta_{\text{02}} \left(N, AS \right)$$

Da bei geringen Saugrohrabsolutdrücken die Differenz zum Abgasgegendruck am größten ist, wird unter diesen Bedingungen
die größte Menge an Restgas in den Ansaugkanal zurückgeschoben, wodurch im Ergebnis bis zum Ende des Ladungswechsels weniger Frischluft in den Brennraum gelangt.

Wesentlichen Einfluss auf die insgesamt in den Einlasskanal zurückgeschobene Masse hat neben den Ventilsteuerzeiten und dem Druckverhältnis, die zur Verfügung stehende Zeit. Somit lässt sich auch erklären, warum dieser Effekt gerade bei niedrigen Drehzahlen besonders ausgeprägt ist.

Mit bekannten Kennzahlen für Steigung und Verschiebung lässt sich die angesaugte Frischluft bis zu einer ersten kritischen Größe P1 gut berechnen. Mit steigendem Saugrohrdruck treten immer größere Abweichungen zwischen den tatsächlich vom Motor angesaugten und der oben beschriebenen linearen Abhängigkeit für die berechnete Frischluftladung auf. Ursache hierfür ist die mit zunehmenden Saugrohrabsolutdruck abfallende Druckdifferenz zwischen Saugrohr und Abgasstrang. Diese Abweichung wird durch den folgenden Ausdruck berücksichtigt:

$$\eta_{\rm bf}(N, VO) \cdot g\left(\frac{p_{\rm im}}{p_{\rm ex}}\right).$$

Zur Festlegung der Größen wird der Luftmassenstrom in den Zylinder vermessen und eine Anpassung an den steigenden Saugrohrabsolutdruck vorgenommen.

10

15

20

25

30.

35

Sind die Kennlinien einmal bestimmt und in einer Steuerung abgelegt, so kann fortlaufend der Ansaugdruck und der Luftmassenstrom in den Zylindern berechnet werden. Wie in Fig. 3 dargestellt, werden in einem Modul 48 der Steuerung 46 die Konstanten $\eta_{01}(N, VO)$ sowie $\eta_{02}(N, EC)$ ermittelt. Weiterhin wird auch die Steigung $\eta_*(N,IC)$ berechnet, wobei hier IC die Winkelposition beim Schließen des Einlassventils bezeichnet, EC die Winkelposition beim Schließen des Auslassventils und VO 66 die Ventilüberschneidung bezeichnet. Die Winkelposition zum Schließen von Ein- und Auslassventil, sowie die Winkelüberschneidung VO 66 liegen an dem Steuermodul 48 als Eingangsgrößen 50 an. Ferner liegt die Gastemperatur 52 aus dem Einlasstrakt an. Der Umgebungsdruck pamb 54 wird ebenso wie die Drehzahl 56 berücksichtigt. Auch die im letzten Verfahrensschritt bestimmten Werte für die einströmende Luftmasse 58 und den Druck im Einlassbereich 60 liegen an dem Modul 48 an. Zur Bestimmung des nicht-linearen Übergangsbereichs wird in dem Abschnitt 62 der vom Quotienten des Drucks im Einlass und im Auslasstrakt abhängige Term bestimmt. Hierzu liegt als Eingangsgröße der Druck im Auslasstrakt 64 sowie der vom Modell im vorangegangenen Schritt berechnete Druck im Einlasstrakt 60 an. Ebenfalls liegt der im vorangegangenen Verfahrensschritt berechnete Wert für den Massenstrom in den Zylinder 58 ebenfalls an der Einheit 62 an.

In dem Block 68 werden aus den so bestimmten Größen ein neuer Wert für den Luftmassenstrom in den Zylinder und für den Druck in dem Einlasstrakt berechnet. Hierbei wird zusätzlich die Zeitdauer für ein Segment 70 berücksichtigt, die in einem vorgelagerten Schritt 72 berechnet wird. Ferner wird, sofern eine Abgasrückführung vorhanden ist, auch der aus der Abgasrückführung stammende Massenstrom dm_{EGR}/dt 74 berücksichtigt. Mit Hilfe des Drosselklappenwinkels 76 wird die reduzierte Querschnittsfläche 78 in dem Einlasstrakt bestimmt, so dass gerade bei großen Strömungsgeschwindigkeiten die geschwindigkeitsabhängigen Strömungsverluste berücksichtigt werden. Zur

Bestimmung der Gasdichte in dem Einlasstrakt liegt an diesem auch die Gastemperatur 80 im Eingangstrakt an.

20

25

30

35

Patentansprüche

1. Verfahren zum Steuern einer Brennkraftmaschine mit einem Ansaugtakt, mindestens einem Zylinder, einem Abgastrakt

(40) und Ein- und Auslassventil (32, 38), die dem Zylinder (26) zugeordnet sind, das zur Berechnung in den Zylinder einströmende Frischluftmasse (MAF) bis zu einem ersten kritischen Wert (P1) des Saugrohrdrucks (MAP) proportional zu dem Saugrohrdruck ist, ab einem zweiten kritischen Wert (P2) des Saugrohrdrucks proportional zu dem Saugrohrdruck zuzüglich einer Luftmassenkonstanten (OFF2) und in einem Übergangsbereich zwischen den beiden kritischen Werten für den Saugrohrdruck nicht-linear verläuft.

Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass für den Übergangsbereich die einströmende Luftmasse zusätzlich abhängig vom Quotienten des Saugrohrdrucks und Abgasgegendrucks bestimmt wird.

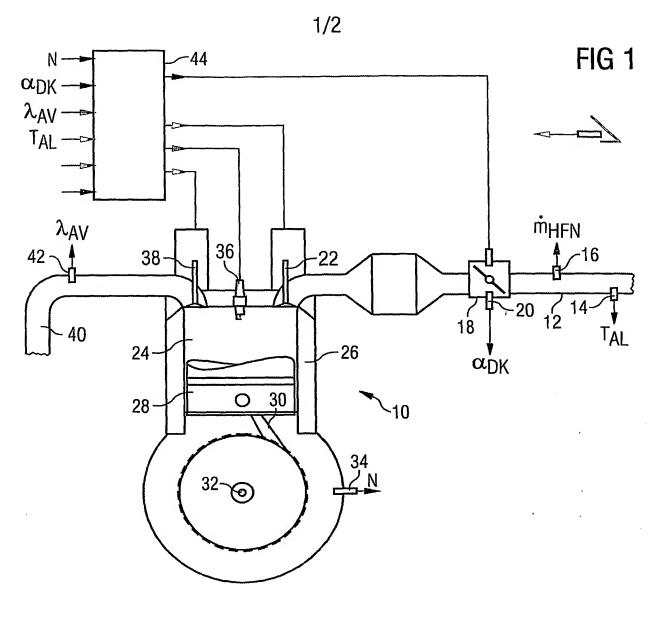
3. Verfahren nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, dass der von dem Quotienten abhängige Wert mit einem von der Drehzahl (56) und der Ventilüberschneidung (66) abhängigen Faktor multipliziert wird.

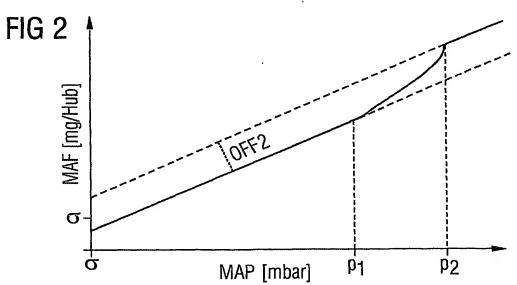
4. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, dass für den Übergangsbereich die einströmende Luftmasse abhängig von Ventilüberschneidung und Motordrehzahl bestimmt wird.

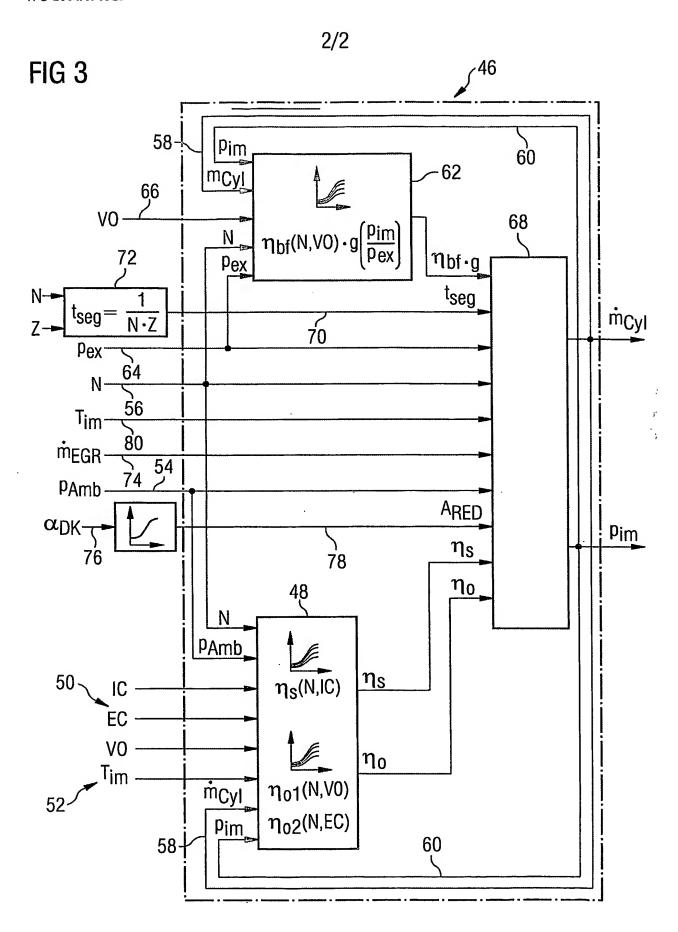
5. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass der Proportionalitätsfaktor zwischen der einströmenden Frischluftmasse und dem Saugrohrdruck von der Drehzahl und/oder der Position der Kurbelwelle beim Schließen des Einlassventils (ES) abhängig ist.

10

- Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass Luftmassenkonstante eine erste Konstante (η_{01}) aufweist, deren Wert von der Drehzahl (N) und einem Wert für die Ventilüberschneidung (VO) abhängt.
- 7. Verfahren nach Anspruch 6, dadurch gekennzeichnet, dass die Luftmassenkonstante eine zweite Konstante (η_{02}) aufweist, deren Wert von der Drehzahl (N) und der Position der Kurbelwelle beim Schließen der Auslassventile (AS) abhängt.
- 8. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, dass die für in den Zylinder einströmende
 Frischluftmasse (MAF) zusätzlich ein von der Strömungsgeschwindigkeit in dem Saugrohr abhängiger Druckverlust
 berücksichtigt wird.
- 9. Verfahren nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, dass
 20 der von der Strömungsgeschwindigkeit abhängige Druckverlust abhängig von einer oder mehreren in den Steuergeräten abgelegten Variablen bestimmt wird.









nal Application No

PCT/EP2004/002600 A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER IPC 7 F02D41/18 G01F1/76 F02D41/26 According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC B. FIELDS SEARCHED Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols) FO2D G01F IPC 7 Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched Electronic data base consulted during the International search (name of data base and, where practical, search terms used) EPO-Internal, PAJ C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages Relevant to claim No. 1 Α EP 0 522 908 A (RENAULT) 13 January 1993 (1993-01-13) page 1, line 1-52 PATENT ABSTRACTS OF JAPAN 1 Α vol. 2002, no. 09, 4 September 2002 (2002-09-04) & JP 2002 155794 A (MIKUNI CORP), 31 May 2002 (2002-05-31) abstract DE 195 47 496 A (SCHROEDER DIERK PROF DR 1 ING DR) 3 July 1997 (1997-07-03) column 1, line 1-60 US 5 698 779 A (YOSHIOKA MAMORU) 1 16 December 1997 (1997-12-16) column 2, line 33 -column 3, line 2 Further documents are listed in the continuation of box C. Patent family members are listed in annex. Special categories of cited documents: later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance invention "E" earlier document but published on or after the international "X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone filing date *L* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another dtation or other special reason (as specified) "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such docu-ments, such combination being obvious to a person skilled in the art. document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed "&" document member of the same patent family Date of mailing of the international search report Date of the actual completion of the international search 12 July 2004 23/07/2004 Authorized officer Name and mailing address of the ISA European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL – 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016

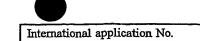
Vedoato, L



Interpopular Application No PC1/EP2004/002600

C.(Continue	tion) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT			
Category °	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.		
A	EP 0 589 517 A (GEN MOTORS CORP) 30 March 1994 (1994-03-30) column 3, line 20-48	.1		
	·			
		·		





PCT/EP2004/002600

Box I	Observations where certain claims were found unsearchable (Continuation of item 1 of first sheet)						
This international search report has not been established in respect of certain claims under Article 17(2)(a) for the following reasons:							
1.	Claims Nos.: because they relate to subject matter not required to be searched by this Authority, namely:						
2.	Claims Nos.: because they relate to parts of the international application that do not comply with the prescribed requirements to such an extent that no meaningful international search can be carried out, specifically:						
3.	Claims Nos.: because they are dependent claims and are not drafted in accordance with the second and third sentences of Rule 6.4(a).						
Box II	Observations where unity of invention is lacking (Continuation of item 2 of first sheet)						
This Inte	ernational Searching Authority found multiple inventions in this international application, as follows:						
	SEE SUPPLEMENTAL SHEET						
1.	As all required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report covers all searchable claims.						
2. X	As all searchable claims could be searched without effort justifying an additional fee, this Authority did not invite payment of any additional fee.						
3.	As only some of the required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report covers only those claims for which fees were paid, specifically claims Nos.:						
4.	No required additional search fees were timely paid by the applicant. Consequently, this international search report is restricted to the invention first mentioned in the claims; it is covered by claims Nos.:						
Kemark	The additional search fees were accompanied by the applicant's protest. No protest accompanied the payment of additional search fees.						



International application No. PCT/EP2004/002600

Box II

The International Searching Authority has determined that this international application contains multiple (groups of) inventions, as follows:

- 1. Claims 1, 9
- 2. Claims 4, 9



Interpenal Application No PCT/EP2004/002600

Patent document cited in search report		Publication date		Patent family member(s)	Publication date
EP 0522908	A	13-01-1993	FR DE DE EP	2678684 A1 69205352 D1 69205352 T2 0522908 A1	08-01-1993 16-11-1995 05-06-1996 13-01-1993
JP 2002155794	A	31-05-2002	CN EP WO US	1474909 T 1342903 A1 0242627 A1 2004074290 A1	11-02-2004 10-09-2003 30-05-2002 22-04-2004
DE 19547496	Α	03-07-1997	DE	19547496 A1	03-07-1997
US 5698779	Α	16-12-1997	JP JP	3011070 B2 9072226 A	21-02-2000 18-03-1997
EP 0589517	A	30-03-1994	US DE DE EP JP JP	5497329 A 69300959 D1 69300959 T2 0589517 A1 6207550 A 8001149 B	05-03-1996 18-01-1996 23-05-1996 30-03-1994 26-07-1994 10-01-1996

internantales Aktenzeichen
PCT/EP2004/002600

,	•	PCT/EP20	04/002600
A. KLASSIF IPK 7	FIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES F02D41/18 G01F1/76 F02D41/26	j	
Nach der Inte	ernationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klass	ifikation und der IPK	
	RCHIERTE GEBIETE		
	ter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole FO2D G01F	9)	
	te aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, sow		
Während de	r internationalen Recherche konsultierte elektronische Dalenbank (Na	me der Datenbank und evtl. verwendet	e Suchbegriffe)
EPO-In	ternal, PAJ		
C. ALS WE	SENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie*	Bezelchnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe	der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
А	EP 0 522 908 A (RENAULT) 13. Januar 1993 (1993-01-13) Seite 1, Zeile 1-52		1
А	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 2002, no. 09, 4. September 2002 (2002-09-04) & JP 2002 155794 A (MIKUNI CORP), 31. Mai 2002 (2002-05-31) Zusammenfassung		1
A	DE 195 47 496 A (SCHROEDER DIERK ING DR) 3. Juli 1997 (1997-07-03) Spalte 1, Zeile 1-60	1	
A	US 5 698 779 A (YOSHIOKA MAMORU) 16. Dezember 1997 (1997-12-16) Spalte 2, Zeile 33 -Spalte 3, Zei	le 2 /	1
X Wei	ltere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu	X Siehe Anhang Patentfamilie	
Besonder Besonder A' Veröffe aber r E' ätteres Anme L' Veröffe sofleo ausge O' Veröffe eine E P' Veröffe dem b	lem internationalen Anmeldedatum icht worden ist und mit der nur zum Verständnis des der ips oder der ihr zugrundellegenden deutung; die beanspruchte Erfindung nicht als neu oder auf etrachtet werden deutung; die beanspruchte Erfindung tigkeit beruhend betrachtet mit einer oder mehreren anderen in Verbindung gebracht wird und ann nahellegend ist been Patentfamille ist		
	Abschlusses der Internationalen Recherche	Absendedatum des Internationalen 23/07/2004	necliei Gienberiches
ļ	Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2	Bevollmächtigter Bediensteter	



Internationales Aktenzelchen PC1/EP2004/002600

	ng) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN	Pote Angerich Me
Kategorie*	Bezelchnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
Α .	EP 0 589 517 A (GEN MOTORS CORP) 30. März 1994 (1994-03-30) Spalte 3, Zeile 20-48	1
٠		





Feld II Bemerkungen zu den Ansprüchen, die sich als nicht recherchierbar erwiesen haben (Fortsetzung von Punkt 2 auf Blatt 1)						
Gemäß Artikel 17(2)a) wurde aus folgenden Gründen für bestimmte Ansprüche kein Recherchenbericht erstellt:						
1. Ansprüche Nr. weil sie sich auf Gegenstände beziehen, zu deren Recherche die Behörde nicht verpflichtet ist, nämlich						
Ansprüche Nr. weil sie sich auf Teile der internationalen Anmeldung beziehen, die den vorgeschriebenen Anforderungen so wenig entsprechen, daß eine sinnvolle internationale Recherche nicht durchgeführt werden kann, nämlich						
3. Ansprüche Nr. well es sich dabei um abhängige Ansprüche handelt, die nicht entsprechend Satz 2 und 3 der Regel 6.4 a) abgefaßt sind.						
Feld III Bemerkungen bei mangelnder Einheitlichkeit der Erfindung (Fortsetzung von Punkt 3 auf Blatt 1)						
Die internationale Recherchenbehörde hat festgestellt, daß diese internationale Anmeldung mehrere Erfindungen enthält:						
siehe Zusatzblatt						
Da der Anmelder alle erforderlichen zusätzlichen Recherchengebühren rechtzeitig entrichtet hat, erstreckt sich dieser internationale Recherchenbericht auf alle recherchierbaren Ansprüche.						
2. X Da für alle recherchierbaren Ansprüche die Recherche ohne einen Arbeitsaufwand durchgeführt werden konnte, der eine zusätzliche Recherchengebühr gerechtfertigt hätte, hat die Behörde nicht zur Zahlung einer solchen Gebühr aufgefordert.						
3. Da der Anmeider nur einige der erforderlichen zusätzlichen Recherchengebühren rechtzeitig entrichtet hat, erstreckt sich dieser internationale Recherchenbericht nur auf die Ansprüche, für die Gebühren entrichtet worden sind, nämlich auf die Ansprüche Nr.						
4. Der Anmelder hat die erforderlichen zusätzlichen Recherchengebühren nicht rechtzeitig entrichtet. Der internationale Recher-chenbericht beschränkt sich daher auf die in den Ansprüchen zuerst erwähnte Erfindung; diese ist in folgenden Ansprüchen erfaßt:						
Bemerkungen hinsichtlich eines Widerspruchs Die zusätzlichen Gebühren wurden vom Anmelder unter Widerspruch gezahlt. Die Zahlung zusätzlicher Recherchengebühren erfolgte ohne Widerspruch.						

Internationales Aktenzeichen PCT/EP2004 /002600

WEITERE ANGABEN

PCT/ISA/ 210

Die internationale Recherchenbehörde hat festgestellt, daß diese internationale Anmeldung mehrere (Gruppen von) Erfindungen enthält, nämlich:

1. Ansprüche: 1,9

2. Ansprüche: 4,9





Interremanates Aktenzelchen
PCT/EP2004/002600

	lm Recherchenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Veröffentlichung		Mitglied(er) der Patentfamilie		Datum der Veröffentlichung	
E	P 0522908	A	13-01-1993	FR DE DE EP	2678684 69205352 69205352 0522908	D1 T2	08-01-1993 16-11-1995 05-06-1996 13-01-1993	, and the second
J	P 2002155794	A	31-05-2002	CN EP WO US	, ., .,		11-02-2004 10-09-2003 30-05-2002 22-04-2004	
	E 19547496	Α	03-07-1997	DE	19547496	A1	03-07-1997	
	S 5698779	A	16-12-1997	JP JP	3011070 9072226		21-02-2000 18-03-1997	
E	P 0589517	A	30-03-1994	US DE DE EP JP JP		D1 T2 A1 A	05-03-1996 18-01-1996 23-05-1996 30-03-1994 26-07-1994 10-01-1996	